(19) 世界知的所有権機関 国際事務局



(43) 国際公開日 2002 年12 月12 日 (12.12.2002)

PCT

(10) 国際公開番号 WO 02/099947 A1

(51) 国際特許分類?:

(74) 代理人: 溝井章司、外(MIZOI, Shoji et al.); 〒247-0056 神奈川県鎌倉市大船ニ丁目 17番 10号 NTA大船ビル

(21) 国際出願番号:

PCT/JP01/04614

H02J 1/00, 7/00, 9/06

3F Kanagawa (JP).

(22) 国際出願日:

2001年5月31日(31.05.2001)

(81) 指定国 (国内): JP, KR, US.

(25) 国際出願の言語:

日本語

(84) 指定国(広域): ヨーロッパ特許(AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR).

(26) 国際公開の言語:

日本語

DK, E3, F1, FK, GB, GK, IE, 11, LU, MC, NL, P

(71) 出願人 (米国を除く全ての指定国について): 三

菱電機株式会社 (MITSUBISHI DENKI KABUSHIKI KAISHA) [JP/JP]; 〒100-8310 東京都千代田区丸の内 二丁目2番3号 Tokyo (JP). 添付公開書類:

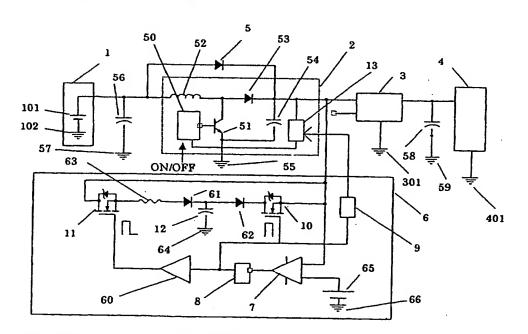
-- 国際調査報告書

(72) 発明者; および

(75) 発明者/出願人 (米国についてのみ): 古内浩二 (FU-RUUCHI, Kouji) [JP/JP]; 〒100-8310 東京都千代田区 丸の内二丁目2番3号 三菱電機株式会社内 Tokyo (JP). 2文字コード及び他の略語については、定期発行される 各PCTガゼットの巻頭に掲載されている「コードと略語 のガイダンスノート」を参照。

(54) Title: POWER UNIT AND METHOD FOR POWER SUPPLY OF POWER UNIT

(54) 発明の名称: 電源装置及び電源装置の給電方法



(57) Abstract: A step-up/down power unit capable of efficiently utilizing a battery (1), characterized by comprising the battery (1) driving an electronic circuit (4), a step-up converter (2) building up the output voltage of the battery (1) connected between the battery (1) and the electronic circuit (4), a diode (5) connected parallel with the step-up converter (2) and bypassing a current discharged from the battery (1), a linear regulator (3) building down the voltage built up by the step-up converter (2), and an auxiliary power supply circuit (6) connected parallel with the step-up converter (2).

/続葉有/

(57) 要約:

電池1を効率よく利用できるステップアップダウン電源装置を得る。電子回路4を駆動する電池1と、上記電池1と上記電子回路4との間に接続された電池1の出力電圧を昇圧するステップアップコンバータ2と、上記ステップアップコンバータ2と並列に接続され、上記電池1から放電された電流をバイバスするダイオード5と、上記ステップアップコンバータ2により昇圧された電圧を降圧するリニアレギュレータ3と、上記ステップアップコンバータ2により昇圧された電圧を降圧するリニアレギュレータ3と、上記ステップアップコンバータ2と並列に接続された補助給電回路6とを備えたことを特徴とする。

明細書

電源装置及び電源装置の給電方法

5 技術分野

10

20

25

この発明は、電源装置及び電源装置の給電方法、例えば、電池で駆動し、内部回路が電池の動作電圧範囲の内側で動作する携帯型電子機器に関するものである。例えば、リチウムイオン電池の動作電圧範囲が2.75 V~4.2 Vであり、かつ携帯型電子機器の機能を実現する為のLSI等に必要な電子回路の駆動電圧(Vcc)が3 Vである場合などの電源装置及び電源装置の給電方法に関するものである。

背景技術

従来例1.

15 図6は従来の電源装置における構成を示したものである。

ここで、電池1は、携帯型電子機器の電力源となる。ステップアップコンバータ2は、上記電池1の電圧をより安定した高い電圧に変換する。リニアレギュレータ3は、上記ステップアップコンバータ2の出力電圧を電子回路4の駆動電圧に安定して降圧する。電子回路4は、携帯型電子機器の主回路を示す。

また、ステップアップコンバータ2は、制御回路部50、スイッチングを行なうトランジスタ51、チョークコイル52、ダイオード53、コンデンサ54で構成される。また、ステップアップコンバータ2の出力電圧は制御回路部50にフィードバックされている。また、トランジスタ51のエミッタ端子とコンデンサ54の一方の端子は、回路の基準電圧(グランド)55に接続されている。ここで、回路の基準電圧は、

10

15

20

25

電池1内部の電源101の負極電圧である。電源101の負極は、グランド102,55,57,59,301,401に接続され、上記グランド102,55,57,59,301,401は回路の基準電圧を維持している。また、電池1の出力側にはコンデンサ56が接続されている。コンデンサ56はグランド57に接続されている。リニアレギュレータ3の出力側には出力を安定化するためのコンデンサ58が接続されている。また、コンデンサ58はグランド59に接続されている。

次に動作について説明する。電池1の電圧をステップアップコンバータ2で電池1の出力電圧範囲より高い電圧まで昇圧する。この動作により、電池1の電圧の状態に関わらず、一定の安定した電圧が生成される

次に、ステップアップコンバータ2で昇圧された一定の電圧を入力として、リニアレギュレータ3が上記電圧を降圧する。これにより、一定の安定した電子回路4用の電圧が生成される。携帯型電子機器の主回路である電子回路4は、リニアレギュレータ3で降圧された電圧に基づき動作を行う。このようにステップアップコンバータ2を前段回路とし、リニアレギュレータ3を後段回路として構成したステップアップダウン電源装置によれば、電池1の電圧が電子回路4の必要とする電圧より高い場合でも、低い場合でも、安定した出力を得ることができる。従来技術においては、後段のリニアレギュレータ3をステップダウンコンバータ(チョッパ式スイッチングレギュレータ)で構成することも可能である。

また、リニアレギュレータ3と同様の機能を果たすスイッチングレギュレータの方式として、SEPIC (Single End Primary Inductannce Control) 回路方式やトランス方式がある。

10

15

20

25

ここで、従来の携帯型端末における、ステップアップダウン電源装置は、ステップアップコンバータ2が常時動作する。しかしながら、常時動作すると、通常このようなスイッチングタイプの電源回路はその出力電力が小さくなった時には効率が極端に悪くなる特性を持っている。そのため、携帯型電子機器の消費電力が小さくなった時、例えば、携帯電話における電話の待受け状態、またはPDA(Personal Digital Assistance)やPC(Personal Computer)等における省電力モード(サスペンド、スタンバイ、スリープ等の名称で用いられる)等のような低消費電力モードでは、ステップアップコンバータ2の損失が、機器の動作時間を短くしてしまう主要因の一つとなり問題があった。

そのため、機器の動作条件等によっては、ステップアップダウン電源を搭載せず、リニアレギュレータ3のみを搭載し、電子回路4の動作電圧より高い状態の電池1電圧範囲でしか電池1を利用しない場合もある。例えば電子回路4の動作電圧が3.3 Vとした場合に、リニアレギュレータ3の飽和電圧分を考慮し、4.2 V~3.5 Vの間だけを利用し、3.4 V以下は使用しない場合などである。

このように、機器の消費電力によっては、電池1の電圧範囲を全て利用しようとステップアップコンバータ2を搭載するよりも、ステップアップコンバータ2を搭載せずに電池1を上記4.2 V~3.5 Vの間だけ利用する方がかえってステップアップコンバータ2の損失が無い分、動作時間が長くなる場合もある。

しかしながら、本来このステップアップコンバータ2の動作が必要な 期間は、電池1電圧が、電子機器4の動作電圧を発生するのに必要なリ ニアレギュレータ3の入力電圧より小さくなった時だけである。そのた め、電池1電圧が高い間は電力損失の大きいステップアップコンパータ

10

15

2を停止または休止状態(例えば、ステップアップコンバータ2がPW M (Pulse Width Modulation)制御タイプのスイッチングコンバータであるならば、スイッチングオンDUTYが0%あるいはそれに近い状態とすること)によりステップアップコンバータ2の電力ロスを抑制できる。

しかし、単純に停止および休止をさせた場合には、負荷の変動により 出力電流が増加した時に電池1電圧が低下してしまう。これにより、電 池1電圧がリニアレギュレータ3の必要とする電圧を下回ってしまう。 したがって、電子機器4への電源供給が不安定となり、電子機器4の誤 動作を発生させる。

よって、通常はこの問題を防止するため、ステップアップコンバータ 2は、高速な応答性能が得られる様にするために、電池1の最大電圧よ り高い出力電圧を設定し、常時動作させる。しかしながら、これは、上 述したように、ステップアップコンバータ2による電力損失を常時発生 させるということにつながる。

また、後段のリニアレギュレータ3で代表されるステップダウン電源 には、状況によりスイッチング方式のステップダウンコンバータが使用 される場合もある。

このように、上記ステップアップダウン電源装置では、電源装置の口 20 スを抑制しながら電池電圧範囲の全範囲に渡って電池1を利用すること が困難である。

本発明は、電力損失を抑制できるステップアップダウン電源装置を得ることを目的とする。

また、負荷の変動による電子機器への電源供給の不安定を解消し安定 25 して給電できるステップアップダウン電源装置を得ることを目的とする また、電池を効率よく利用できるステップアップダウン電源装置を得ることを目的とする。

従来例2.

5 特開昭57-206231号公報には、車両のエンジン停止時にDC-DC(直流-直流)コンバータの動作によるバッテリの放電により、車両が始動不能になることを回避するため、バッテリと、このバッテリの電圧を昇圧するDC-DCコンバータと、DC-DCコンバータの作動を兼ねたイグニッションスイッチと、昇圧回路の出力が入力される定電圧回路と、定電圧回路の出力が入力される車両用電子機器と、上記DC-DCコンバータがオフの場合に上記バッテリから上記車両用電子機器にダイオードを介して直接電源が供給される回路とを備えた車両用電子機器の電源装置が記載されている。

図に示してはいないが、上記構成において、上記イグニッションスイッチがオフのときは、上記DC-DCコンバータは駆動せず、パッテリは上記ダイオードを介して定電圧回路へ供給され、さらに上記車両用電子機器へ供給される。上記イグニッションスイッチがオンのときは、そのオン時のほとんどにおいてエンジンが作動しているときであることからパッテリは充電される。これにより、DC-DCコンバータが作動して消費電力が増加してもパッテリは放電しない。また、車両のエンジンスタータ始動時においてもDC-DCコンバータは同様に作動し、パッテリの電圧は低下する。これにもかかわらず電圧はDC-DCコンバータにより昇圧され正常な電圧電源で上記車両用電子機器に供給できる旨記載されている。

25 しかしながら、上記電源装置においては、バッテリは、上記エンジン により通常は充電されていることを前提としたものであって、バッテリ を使用不能な電圧範囲にまで有効に利用することを解決するものではない。

従来例3.

5 特開平4-259017号公報には、高電圧駆動系と低電圧駆動系との 作動電圧の異なる電気部品を駆動する直流電源装置として、スイッチン グレギュレータとリニアレギュレータと上記スイッチングレギュレータ の目標電圧を切り替える目標電圧切替手段とを備えた直流電源装置が記 載されている。

10 図に示してはいないが、上記スイッチングレギュレータは、直流電圧を外部から指定された目標電圧に変換して出力し、高電圧駆動系を駆動する。また、上記リニアレギュレータは、上記スイッチングレギュレータからの出力電圧を分岐入力し、上記出力電圧より低い所定電圧に変換して出力し、低電圧駆動系を駆動している。また、上記スイッチングレギュレータからの出力電圧を高電圧駆動系に供給する場合に、供給しない場合の目標電圧より大きくなるように、上記目標電圧切替手段は上記スイッチングレギュレータの目標電圧を切り替える。

これにより、高電圧駆動系に供給しない場合のリニアレギュレータでの電力損失を抑制している。

20 しかしながら、上記直流電源装置は、上記低電圧駆動系の電気部品を 駆動する際、上記高電圧駆動系の電気部品を駆動するのに必要な電圧に 昇圧することによる電力損失を低減するためのものであって、電源を使 用不能な電圧範囲にまで有効に利用することを解決するものではない。

25 発明の開示

本発明の電源装置は、負荷部を駆動する第1の電源部と、

上記第1の電源部と上記負荷部との間に接続された第1の電源部の 出力電圧を昇圧する昇圧部と、

上記昇圧部と並列に接続され、上記第1の電源部から放電された電 流をバイパスするバイパス回路部と、

5 上記昇圧部により昇圧された電圧を降圧する降圧部と、

上記昇圧部と並列に接続された第2の電源部とを備えたことを特徴とする。

また、上記昇圧部は、上記昇圧部を駆動するスイッチを有するととも に、上記昇圧部の出力電圧をフィードバックし、上記フィードバックさ れた結果に基づき上記スイッチを制御し、出力電圧を一定に安定化する 非絶縁型コンバータであることを特徴とする。

また、上記パイパス回路部は、上記昇圧部の入力電圧が上記昇圧部の 15 出力電圧より大きいときにのみ電流が流れるダイオードを備えたことを 特徴とする。

また、上記第2の電源部は、上記昇圧部の出力電流により充電される 蓄電手段を備えたことを特徴とする。

20

また、上記第2の電源部は、上記第2の電源部から電力を放電する時間を設定する第1の時間設定回路部と、

上記第1の時間設定回路部により設定された上記第2の電源部から 電力を放電させる時間の始期と同期して上記昇圧部の出力電圧を変更す る時間を設定する第2の時間設定回路部とを備え、

上記電源装置は、上記第2の時間設定回路部に設定された時間中、 上記昇圧部の出力電圧を変更する電圧可変回路部を備えたことを特徴と する。

5

15

また、上記電源装置は、上記第2の時間設定回路部が作動している間、 上記昇圧部の出力電圧を上記第2の電源部の出力電圧より高い電圧値に 設定することを特徴とする。

10 また、本発明の電源装置の給電方法は、第1の電源部により負荷部を駆動し、

上記第1の電源部の出力電圧が負荷部を駆動するために必要な電圧 より小さい場合に、上記第1の電源部の出力電圧を昇圧し、

上記第1の電源部の出力電圧が負荷部を駆動するために必要な電圧 より小さくなるまで上記第1の電源部から放電された電流をパイパスし、

上記第1の電源部の昇圧された出力電圧が負荷部を駆動するために 必要な電圧より小さい場合に、第2の電源部により上記バイパスされた 電圧を昇圧し、

上記第1の電源部の出力電圧と上記第1の電源部の昇圧された出力 20 電圧と上記第2の電源部の出力電圧との少なくとも1つの電圧を、負荷 部を駆動する電圧まで降圧することを特徴とする。

また、上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第2の電源部を上記 第1の電源部の昇圧された出力電圧により充電することを特徴とする。 また、上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第2の電源部から電力を放電する第1の時間を設定し、

上記設定された第1の時間中、上記第2の電源部から電力を放電し、

5 上記第2の電源部からの放電開始と同期して上記第1の電源部の出 力電圧を変更する第2の時間を設定し、

上記第2の時間中、上記第1の電源部の出力電圧を変更することを 特徴とする。

10 また、上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第1の電源部の出力 電圧の昇圧を開始するときに、上記昇圧する電圧を第2の電源部の出力 電圧より高く設定することを特徴とする。

図面の簡単な説明

15 図1は、実施の形態1によるステップアップダウン電源装置の構成図

図2は、実施の形態1による補助給電回路の動作と補助給電回路への 充電動作の一例を示すタイムチャート図。

図3は、従来のステップアップコンバータと実施の形態1によるステ 20 ップアップコンバータの動作状態の違いを電池電圧に合わせて示した図

図4は、実施の形態2による補助給電回路の電圧検出部の構成図。

図5は、実施の形態3よるステップアップダウン電源装置の構成図。

図6は、従来のステップアップダウン電源装置の構成図。

20

25

発明を実施するための最良の形態 実施の形態 1.

以下、実施の形態1を図に基づいて説明する。

5 図1において、電池1は、第1の電源部の一例であり、携帯型電子機器の主電力源となる。ステップアップコンバータ2は、昇圧部の一例であり、上記電池1の電圧をより安定した高い電圧に変換する非絶縁型コンバータである。リニアレギュレータ3は、降圧部の一例であり、上記ステップアップコンバータ2の出力電圧を電子回路4の駆動電圧に安定して降圧する。電子回路4は、負荷部の一例であり、携帯型電子機器の主回路を示す。

また、ステップアップコンバータ2は、制御回路部50、スイッチングを行なうトランジスタ51、チョークコイル52、ダイオード53、コンデンサ54、電圧可変回路13(電圧可変回路部の一例)で構成される。ステップアップコンバータ2の出力電圧は、電圧可変回路13を介して制御回路部50にフィードバックされている。また、トランジスタ51のエミッタ端子とコンデンサ54の一方の端子は、回路の基準電圧(グランド)55に接続されている。ここで、回路の基準電圧は、電池1内部の電源101の負極電圧である。電源101の負極は、グランド102,55,57,59,301,401,64,66に接続され、上記グランド102,55,57,59,301,401,64,66は回路の基準電圧を維持している。

また、電池1の出力側にはコンデンサ56が接続されている。コンデンサ56はグランド57に接続されている。リニアレギュレータ3の出力側には出力を安定化するためのコンデンサ58が接続されている。コンデンサ58はグランド59に接続されている。

また、ステップアップコンバータ2は、電圧可変回路13により電圧

10

15

20

25

可変機能を持っている。バイパスダイオード5は、上記ステップアップ コンバータ2と並列に接続されている(バイパス回路部の一例である) 。また、ステップアップコンバータ2は、外部から制御回路部50に〇 N/OFF(オン/オフ)信号を入力することにより、外部から起動ま たは停止させることができる。補助給電回路6は、第2の電源部の一例 であり、ステップアップコンパータ2の出力およびバイパスダイオード 5のカソード側に接続され補助的に電力を補填する。電圧検出回路7は 、2端子ある入力の一方を基準電圧を構成する直流電源65の正極側に 接続し、他方をステップアップコンバータ2の出力およびバイパスダイ オード5のカソード側に接続する。直流電源65の負極側は、グランド 66に接続されている。電圧検出回路7は、補助給電回路6が給電を行 なうか否かを判定する。タイマ8は、第1の時間設定回路部の一例であ り、入力が電圧検出回路7の出力に接続され、出力がタイマ9、半導体 スイッチ10、コンパレータ60に入力され制御されている。タイマ8 は、電圧検出回路7の出力により任意の時間補助給電回路6を動作させ る。タイマ9は、第2の時間設定回路部の一例であり、入力がタイマ8 の出力に接続され、タイマ9の出力が電圧可変回路13に接続されてい る。タイマ9は、補助給電回路6の動作開始に同期して任意の時間ステ ップアップコンバータ2の出力電圧設定を通常動作状態よりも高く設定 するように電圧可変回路13を動作させる。半導体スイッチ10は、F ET (Field Effect Transistoe) やパイポー ラ型トランジスタに代表されるスイッチである。半導体スイッチ10は 、タイマ8の出力により補助給電のオン・オフをする。半導体スイッチ 11は、半導体スイッチ10と同様FET(Field Effect Transistoe)やバイポーラ型トランジスタに代表されるス イッチである。半導体スイッチ11は、コンパレータ60の出力により

補助給電用エネルギを充電するための回路をオン・オフをする。コンデンサ12は、蓄電手段の一例であり、2端子の内、一方がグランド64に接続され、他方がダイオード61のカソード側およびダイオード62のアノード側に接続されている。コンデンサ12は、補助給電用エネルギを蓄積する。ダイオード61は、アノード側を抵抗63、半導体スイッチ11を介してステップアップコンバータ2の出力およびバイパスダイオード5のカソード側に接続されている。ダイオード62は、カソード側が、半導体スイッチ10を介して、ステップアップコンバータ2の出力およびバイパスダイオード5のカソード側に接続されている。

次に電源装置の動作について説明する。ステップアップコンバータ 2 10 はリニアレギュレータ3の動作に最低限必要な電圧を出力するように出 力電圧を設定する。そのため、電池1電圧がステップアップコンバータ 2の出力電圧設定値より高い場合には、ステップアップコンバータ2の 出力フィードバック制御回路部50はトランジスタ51のスイッチング 動作を休止するように動作し、実際にステップアップコンパータ2は休 15 止状態となるか、あるいは間欠発振動作となる。いずれにしても電力損 失が抑制された状態となる。バイパスダイオード5は、ステップアップ コンバータ2の出力電圧ができるだけ電池1電圧に近い値になるように ステップアップコンバータ2の入出力抵抗による電圧ロスを緩和し、よ り多くの時間、ステップアップコンバータ2が休止状態を保てるように 20 作用する。補助給電回路6は、電子回路4の負荷が急激に増加すること により、電池1の電圧が低下した場合、または、ステップアップコンバ ータ2の動作遅延等により発生するリニアレギュレータ3の入力電圧が 正常な動作範囲より低下した場合に、急激に補助的なエネルギ補填を行 い、電圧を上昇させる動作を行う。 25

また、本電源回路起動時においては、電圧可変回路13によるステッ

10

15

20

25

プアップコンバータ2の出力電圧設定の初期設定値は、補助給電回路6におけるコンデンサ12の充電のために高い電圧設定とする。ここで、電圧可変回路13においては、ステップアップコンバータ2の出力電圧を検出する部分の抵抗値比率を可変することによりステップアップコンバータ2の出力電圧設定を行なう。上記初期設定値は、一定時間のみ作用し、その時間設定は、タイマ9の設定時間とは異なることから、図示してはいないがリセットIC(Integrated Circuit)により生成する。ただし、タイマ9の設定時間は、後述するようにコンデンサ12の充電時間よりも長いことから、上記初期設定値の時間設定は、タイマ9により生成してもよい。

次に、補助給電回路6の動作について説明する。電圧検出回路7はス テップアップコンパータ2の電圧を検出するコンパレータであり、リニ アレギュレータ3の最低限必要な動作電圧を比較基準値として、上記比 較基準値より検出電圧が低下した場合は、コンパレータである電圧検出 回路7の出力信号が反転する。現実には補助給電回路6の給電動作にも 時間的遅れ要素があるので電圧検出回路7の比較基準値としてはリニア レギュレータ3の最低限必要な動作電圧より若干高い電圧を検出電圧値 とする。電圧検出回路7の出力信号が反転することをトリガとして1シ ョットタイマ8及びタイマ9が動作する。このタイマ8の出力により、 補助給電オンスイッチである半導体スイッチ10が任意の一定時間導诵 し、コンデンサ12に蓄積された電荷を電圧エネルギとしてダイオード 62、半導体スイッチ10を介してリニアレギュレータ3の入力に供給 する。更に、タイマ9の出力により、任意に設定された時間の間、電圧 可変回路13はステップアップコンバータ2の出力電圧を補助給電回路 6のコンデンサ12の最高電圧より0.5V程度高い値に設定する。こ れにより、ステップアップコンバータ2の出力電圧は設定値まで上昇す

15

20

る。タイマー8の設定時間に到達すると、補助給電オンスイッチである 半導体スイッチ10がオフすると同時に補助給電充電オンスイッチであ る半導体スイッチ11がオンする。そして、補助給電回路6は、上昇し たステップアップコンバータ2の出力電圧により、急速にコンデンサ1 2を充電し、また、コンデンサ12を次の補助給電動作準備状態に遷移 させる。タイマ9の時間は、タイマ8の時間とコンデンサ12の充電時間の和に設定する。ただし、多少の余裕を考え、上記和以上の時間に設 定するのが望ましい。

実施の形態1による、補助給電回路6の動作と補助給電回路6への充 10 電動作の一例を示すタイムチャートを図2に示す。

図2において、電池1の電圧は、リニアレギュレータ3の最低動作電圧より高い(H)状態にある。電子回路4の負荷は小さい(L)状態にある。ステップアップコンバータ2の出力電圧は、リニアレギュレータ3の最低動作電圧より高い(H)状態にある。電圧検出回路7の出力信号はLow(L)状態にある。タイマ8の出力はオフ(OFF)である。タイマ9の出力はOFFである。電圧可変回路13の出力設定はリニアレギュレータ3の最低動作電圧(通常設定:N)である。補助給電スイッチである半導体スイッチ10はOFFである。補助給電充電スイッチである半導体スイッチ11はオン(ON)である。これを通常運転時とする。

ここで、電子回路4の負荷が大きい(H)状態になると、電池1の電圧は、低下していく。また、ステップアップコンバータ2の出力電圧も低下する。

また、電圧検出回路7の出力信号はHigh(H)状態になる。

25 これにより、タイマ8の出力はONになる。これにより、半導体スイッチ10はONになる。また、半導体スイッチ11はOFFになる。こ

15

れにより補助給電回路6のコンデンサ12からリニアレギュレータ3の 入力に電力を供給する。

また、タイマ9の出力はONになる。これにより、電圧可変回路13の出力設定は補助給電回路6のコンデンサ12の最高電圧より高い値(高い電圧設定: HH)になる。これにより、ステップアップコンバータ2が作動を開始する。ここで、コンデンサ12から電力を供給しない場合には、図2の点線で示したように、ステップアップコンバータ2の出力電圧はリニアレギュレータ3の最低動作電圧(Min)を下回ることになる。

10 次に、ステップアップコンバータ2の出力電圧がH状態になると、電 圧検出回路7の出力信号はL状態になる。

次に、タイマ8の出力はOFFになると、半導体スイッチ10はOFFになる。また、半導体スイッチ11はONになる。これにより、上昇したステップアップコンバータ2の出力電圧より、急速にコンデンサ12に充電を行い、コンデンサ12を次の補助給電動作準備状態に遷移させる。

次に、タイマ9の出力はOFFになると、これにより、電圧可変回路 13の出力設定はN状態になる。これにより、ステップアップコンパー タ2が作動を停止する。

20 以上により一連の補助給電回路6の動作と補助給電回路6への充電動作が終了する。

上記のように動作することにより、より安定した電力供給をしながら、電池1駆動時間を延ばすことが可能となる。

ここで、例えば、一例として従来の電源装置であるステップアップダ 25 ウンコンパータと本実施の形態1による電源装置の動作状態の違いを電 池1電圧に合わせて示した図を図3に示す。ここで、電子回路4の作動

15

20

25

電圧を3.3 V、リニアレギュレータ3飽和電圧を0.3 Vとする。よって、リニアレギュレータ3の最低動作電圧は3.6 Vとする。

図3のケースでは、電池1電圧が4.2V~3.61Vまでは、本実施の形態1によればステップアップコンバータ2が動作を休止状態とすることになり、従来の電源装置であるステップアップコンバータ部が連続動作であることと比べて、この部分の電力損失を抑制できる。

このように、本実施の形態1のステップアップダウン電源装置において、ステップアップコンバータ2の出力電圧設定を、後段のリニアレギュレータ3が動作可能な電圧の範囲の中でできうる限り低く設定する。

10 さらに、順方向電圧の低いダイオード5をバイパスダイオードとして、 ステップアップコンバータ2と並列に接続する。これにより、電池1電 圧範囲の中で最大限ステップアップコンバータ2の動作が休止状態とな るように電圧可変回路13を設定し、電源装置の電力損失を減らし、電 池駆動携帯型電子機器の駆動時間を延ばすことができる。

さらに、負荷の変動に対して安定した電力供給を行うために、ステップアップコンバータ2回路が急変時(例えば、起動時)にステップアップコンバータ2回路の動作を正常に行うまでの間、つまりは、電圧がリニアレギュレータ3が動作可能な電圧の範囲以下である間、ステップアップコンバータ2の代わりに電力をリニアレギュレータ3に供給するための電力タンク回路となる補助給電回路6を構成する。そして、負荷急変時に半導体スイッチ10、11により一定時間補助給電回路6からリニアレギュレータ3に電力を補助的に給電し、電子回路4への給電が安定に行えるようにする。また、このとき、同時にステップアップコンバータ2回路を正常なスイッチング動作状態に状態遷移させるために、ステップアップコンバータ2の出力電圧設定を電圧可変回路13により高く設定変更する。出力電圧設定を高くする時間は、補助給電回路6から

10

15

20

25

給電している時間と補助給電回路6のエネルギ貯蔵源となるコンデンサ 12に再充電する時間との和とする。これは次の負荷急変に備えるため に必要な動作である。また補助給電回路6から給電している時間はステ ップアップコンバータ2がノーマルなスイッチング状態に戻るのに必要 な時間となる。

また、本電源回路起動時には補助給電回路 6 に充電を行うため、同様 に出力電圧設定を高くする。

この実施の形態1による補助給電回路6を組み込んだステップアップ ダウン電源装置を電池駆動型電子機器に組み込むことにより、より安定 した電力供給をしながら、電池1駆動時間を延ばすことが可能となる。

実施の形態2

上記実施の形態1では、任意の時間を作るためにタイマ回路を用いた 実施の形態を示したが、タイマ8、9の代わりに簡易なコンデンサ(C)と抵抗(R)を用いたCR時定数回路でも同様の効果が得られる。以 下この実施の形態2を、実施の形態1と異なる点を中心に、図4に基づ いて説明する。

ドライブ回路14は、半導体スイッチ81とコンデンサ82と抵抗83とダイオード84で構成されている。ダイオード84のアノード側には電圧検出回路7の出力が接続されていて、カソード側には半導体スイッチ81のスイッチ入力端子とコンデンサ82の一方の端子と抵抗83の一方の端子に接続されている。コンデンサ82と抵抗83のそれぞれ他方の端子は、半導体スイッチ81を介して半導体スイッチ10のスイッチ入力端子に接続しているとともに、グランド86と接続されている。ドライブ回路14は、補助給電オンスイッチである半導体スイッチ10を駆動する回路であり、CR時定数により、半導体スイッチ10がオ

ンからオフへ切り換わる時間を遅延させる。

ドライブ回路15は、半導体スイッチ71とコンデンサ72と抵抗73、75とダイオード74で構成されている。ダイオード74のアノード側には電圧検出回路7の出力が接続されていて、カソード側には半導 体スイッチ71のスイッチ入力端子とコンデンサ72の一方の端子と抵抗73の一方の端子に接続されている。コンデンサ72と抵抗73のそれぞれ他方の端子は、半導体スイッチ71を介して電圧可変回路13の信号入力端子と抵抗75に接続しているとともに、グランド76と接続されている。ドライブ回路15は電圧可変回路13を駆動する回路であり、CR時定数により、ステップアップコンバータ2の電圧をCR時定数で定めた期間、高い電圧に設定するように電圧可変回路13を駆動することを可能とする。グランド76,86は、電源101の負極に接続され、上記グランドグランド76,86は回路の基準電圧を維持している。

15 実施の形態2では形態1より安価な部品を構成してタイマー部分を構成できる効果が得られる。

実施の形態3.

上記実施の形態1と2では、専用の補助給電回路6を用いた実施の形態20 態を示したが、例えば携帯型電子機器には複数の電源種類を用いる場合があり、これらの電源出力を補助給電回路6のエネルギ供給源としても同様の効果が得られる。以下この実施の形態3を図5に基づいて説明する。

他の電源16の出力は、ダイオード62のアノード側に接続されてい 25 る。また、他の電源16の出力は、電子回路4に接続されていて、電子 回路4を直接駆動することもできる。また、他の電源16の出力は、電

10

15

20

池1の出力に接続されていて、電池1の出力の代用をすることもできる

他の電源16は、第2の電源部の一例であり、ステップアップコンバータ2の通常設定の出力電圧よりも高い電圧を出力し、かつ電源容量はリニアレギュレータ3の負荷容量より数倍以上十分大きいものである。補助給電スイッチである半導体スイッチ10を介してリニアレギュレータ3の入力にエネルギを供給する。本実施の形態3では、補助給電回路6はエネルギを蓄積する必要がないので、補助給電回路充電オンスイッチである半導体スイッチ11およびエネルギを蓄積するコンデンサ12は不要である。更に、補助給電オンスイッチである半導体スイッチ10がオンしている時間とステップアップコンバータ2の電圧設定を高くしている時間が等しくてよいことから、タイマ9も不要となる。

本実施の形態3では上記実施の形態2よりも更に安価に構成できることになる。但し、他の電源16出力が動作していることから省電力化への影響は小さい。

携帯型電子機器において、リチウム系二次電池が一般的であるが、これを1セルで使用する場合、利用電圧が一般的には2.75V~4.2 Vとなる。この利用電圧範囲の中で、例えば電子機器の一般的な動作電圧3Vまたは3.3 Vを作るためには、電源装置は、上記利用電圧範囲にある電池1電圧により、電圧を上げたり、下げたりしなければならない。上記実施の形態1、2、3は、このステップアップダウン電源回路について電圧変換効率を改善するための方式に関するものである。

25 前述したステップアップダウン電源回路は、上記利用電圧範囲を上げることを目的とするステップアップダウン電源装置で、電力損失を極力

抑制するため、昇圧型コンバータの出力電圧設定を可能な限り、後段の リニアレギュレータ3の入力範囲の下限に設定した昇圧コンバータと、

その昇圧された電圧を電子回路4が要求する一定電圧(例えば3V) に一定化するために電圧を下げるリニアレギュータ3と、

5 入力電圧電池1電圧がリニアレギュレータ3より高い状態の時にバイパスするパイパスダイオード5と、

昇圧型コンパータ停止時における、急激な負荷変動による電池1電圧 の低下をエネルギ補填するための補助給電回路6と、

補助給電回路6の動作に同期して一時的に昇圧回路の出力電圧設定を 10 通常より高く設定する電圧可変回路13とを備えた、高効率ステップア ップダウン電源装置である。

また、ステップアップダウン電源回路は、上記において補助給電回路6の供給源を自励で得ることを目的として、補助給電回路6の供給源を得るため、電源回路起動時および補助給電回路6動作時に予め定めた任意の期間、ステップアップコンバータ2の出力電圧を通常より高く設定する電圧可変回路13と、

上記通常より高く設定された電圧により電力を蓄積する電池またはコンデンサ12を装備した補助給電回路6とを備えた、高効率ステップアップダウン電源装置である。

20

25

15

産業上の利用可能性

この発明の好適な実施の形態によれば、第1の電源部電圧が高く、電源容量が十分ある状態での不要な昇圧動作を休止し、高効率を維持し、 更に電池の利用範囲の最後まで動作させることが可能となることにより 、電源容量を最大限まで使用することを実現できる効果がある。

また、以上により、例えば、電池駆動型携帯電子機器の動作モードが

携帯電話における待受け状態やPDAやPC等における低消費電力動作 モード(サスペンドモード、スタンバイモード、スリープモードと称さ れている)での電源装置の電力損失を抑制し、より一層の低消費電力化 を実現することができる効果がある。

5 よって、電源駆動時間をより長くした電池駆動型携帯電子機器が得られる効果がある。

また、第2の電源部が多出力電源でなくても負荷部に安定した電力供給を実現できる効果を得ることができる。すなわち、単一電源機器においても負荷部に安定した電力供給を実現できる効果を得ることができる

10 .

15

この発明の好適な実施の形態によれば、降圧部の入力電圧をフィード バックし制御する非絶縁型コンバータを備えることにより、必要時に必 要なだけ昇圧動作を自動的に行なうことができる効果がある。

この発明の好適な実施の形態によれば、ダイオードにより、昇圧時に 昇圧回路を経由せずに電力が供給されることがなく、また、昇圧された 電力の損失を低減することができる効果がある。

この発明の好適な実施の形態によれば、第2の電源部が蓄電されることにより使い捨ての補助電源が不要となり第1の電源部単体で電源装置を実現できる効果がある。

20 この発明の好適な実施の形態によれば、第2の電源部からの給電時間を任意に設定できる効果がある。また、昇圧部の出力電圧を任意に一定時間可変することができる効果がある。これにより、昇圧部を円滑に正常な動作状態に状態遷移させることができ、ひいては、より一層の低消費電力化を実現することができる効果がある。

25 この発明の好適な実施の形態によれば、安価な部品を構成して時間設 定回路を構成できる効果が得られる。

PCT/JP01/04614

22

この発明の好適な実施の形態によれば、昇圧部を円滑に正常な動作状態に状態遷移させることができ、ひいては、より一層の低消費電力化を実現することができる効果がある。また、第2の電源部を十分充電することができる効果がある。

請求の範囲

1. 負荷部を駆動する第1の電源部と、

上記第1の電源部と上記負荷部との間に接続された第1の電源部の 5 出力電圧を昇圧する昇圧部と、

上記昇圧部と並列に接続され、上記第1の電源部から放電された電流をバイパスするバイパス回路部と、

上記昇圧部により昇圧された電圧を降圧する降圧部と、

上記昇圧部と並列に接続された第2の電源部とを備えたことを特徴 20 とする電源装置。

- 2. 上記昇圧部は、上記昇圧部を駆動するスイッチを有する とともに、上記昇圧部の出力電圧をフィードバックし、上記フィードバ ックされた結果に基づき上記スイッチを制御し、出力電圧を一定に安定 化する非絶縁型コンバータであることを特徴とする請求項1記載の電源 装置。
- 3. 上記バイパス回路部は、上記昇圧部の入力電圧が上記昇 圧部の出力電圧より大きいときにのみ電流が流れるダイオードを備えた ことを特徴とする請求項1記載の電源装置。
- 4. 上記第2の電源部は、上記昇圧部の出力電流により充電 20 される蓄電手段を備えたことを特徴とする請求項1記載の電源装置。
 - 5. 上記第2の電源部は、上記第2の電源部から電力を放電する時間を設定する第1の時間設定回路部と、

上記第1の時間設定回路部により設定された上記第2の電源部から 電力を放電させる時間の始期と同期して上記昇圧部の出力電圧を変更す

15

る時間を設定する第2の時間設定回路部とを備え、

上記電源装置は、上記第2の時間設定回路部に設定された時間中、 上記昇圧部の出力電圧を変更する電圧可変回路部を備えたことを特徴と する請求項1記載の電源装置。

- 6. 上記電源装置は、上記第2の時間設定回路部が作動している間、上記昇圧部の出力電圧を上記第2の電源部の出力電圧より高い電圧値に設定することを特徴とする請求項5記載の電源装置。
 - 7. 第1の電源部により負荷部を駆動し、

上記第1の電源部の出力電圧が負荷部を駆動するために必要な電圧 10 より小さい場合に、上記第1の電源部の出力電圧を昇圧し、

上記第1の電源部の出力電圧が負荷部を駆動するために必要な電圧 より小さくなるまで上記第1の電源部から放電された電流をバイパスし、

上記第1の電源部の昇圧された出力電圧が負荷部を駆動するために必要な電圧より小さい場合に、第2の電源部により上記バイパスされた電圧を昇圧し、

上記第1の電源部の出力電圧と上記第1の電源部の昇圧された出力電圧と上記第2の電源部の出力電圧との少なくとも1つの電圧を、負荷部を駆動する電圧まで降圧することを特徴とする電源装置の給電方法。

- 8. 上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第2の電源部 20 を上記第1の電源部の昇圧された出力電圧により充電することを特徴と する請求項7記載の電源装置の給電方法。
 - 9. 上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第2の電源部から電力を放電する第1の時間を設定し、

上記設定された第1の時間中、上記第2の電源部から電力を放電し、

上記第2の電源部からの放電開始と同期して上記第1の電源部の出 力電圧を変更する第2の時間を設定し、

上記第2の時間中、上記第1の電源部の出力電圧を変更することを 特徴とする請求項7記載の電源装置の給電方法。

10.上記電源装置の給電方法は、さらに、上記第1の電源 部の出力電圧の昇圧を開始するときに、上記昇圧する電圧を第2の電源 部の出力電圧より高く設定することを特徴とする請求項7記載の電源装 置の給電方法。

図 1

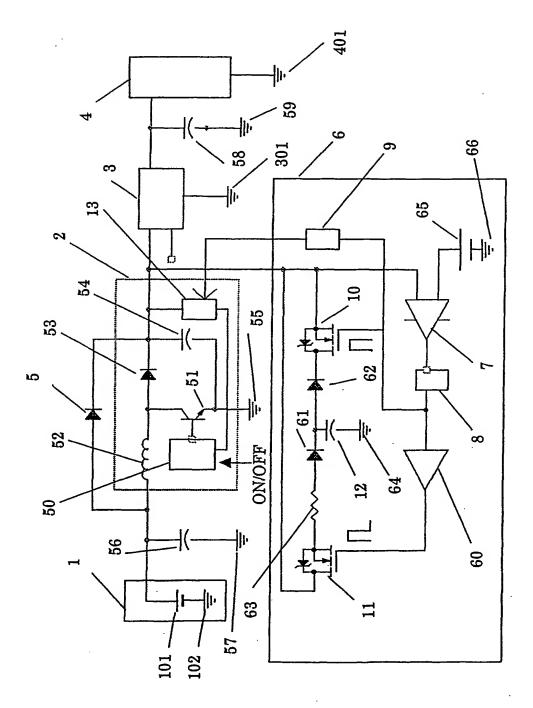
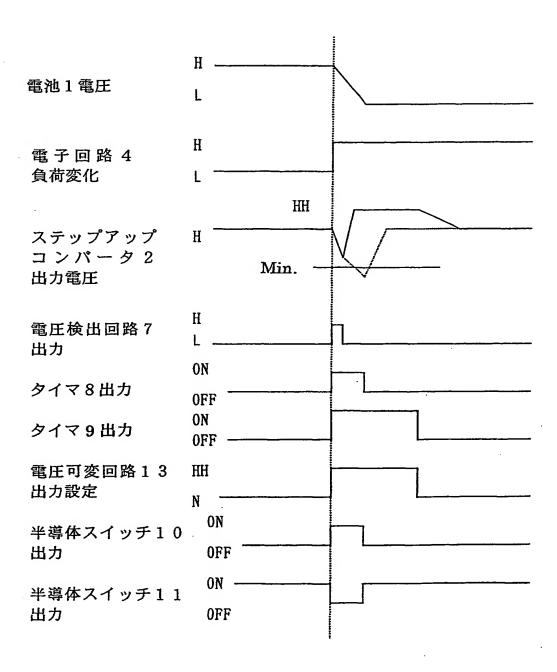


図 2

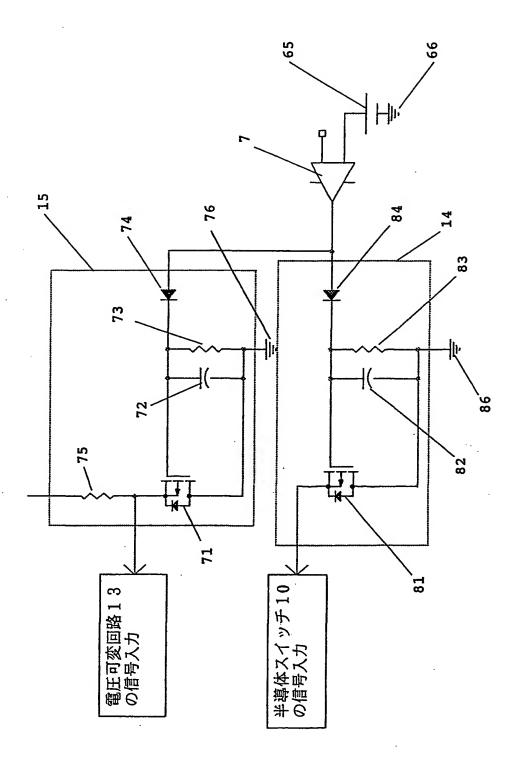


....

図 3

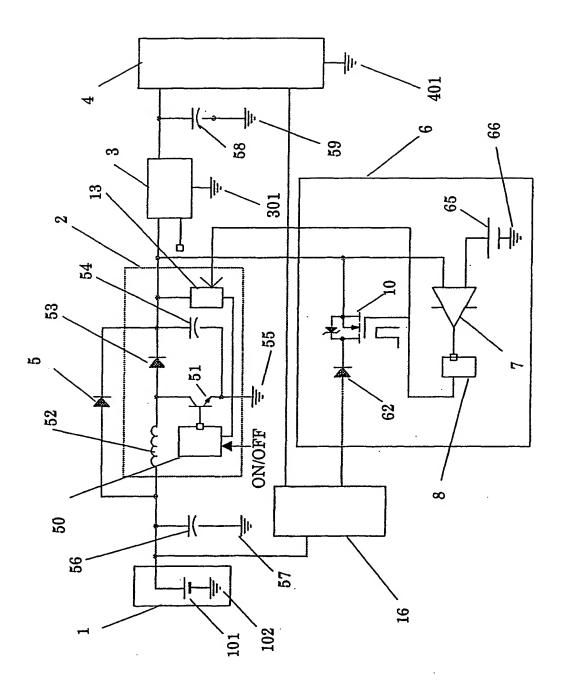
電池電圧	従来電源のステップ アップコンバータ部	実施の形態1によるステップアップ コンバータ2
4.20V ~ 3.61V	連続動作	休止
3.60V ~ 2.75V	連続動作	連続動作

図 4



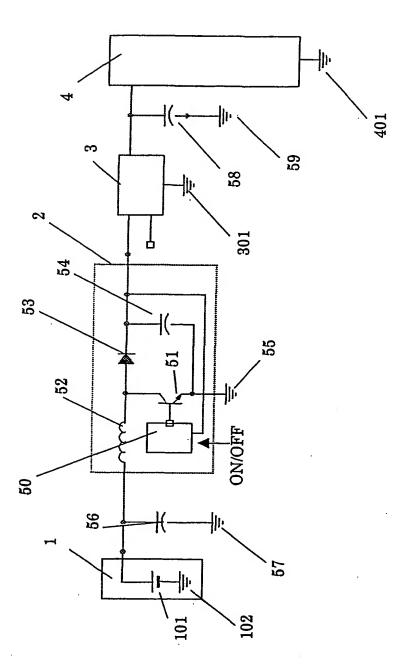
5/6

図 5



......

図 6



		·			
A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER Int.Cl ⁷ H02J 1/00, H02J 7/00, H02J 9/06					
According	to International Patent Classification (IPC) or to both	national classification and IPC			
	OS SEARCHED				
Int	locumentation searched (classification system followe .Cl ⁷ H02J 1/00, H02J 7/00, H02	2J 9/06			
Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched Jitsuyo Shinan Koho 1922-1996 Toroku Jitsuyo Shinan Koho 1994-2001 Kokai Jitsuyo Shinan Koho 1971-2001 Jitsuyo Shinan Toroku Koho 1996-2001					
Electronic d	lata base consulted during the international search (na	me of data base and, where practicable, sea	rch terms used)		
	MENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT				
Category*	Citation of document, with indication, where a		Relevant to claim No.		
Y A	JP 57-206231 A (Hitachi, Ltd.) 17 December, 1982 (17.12.82), Full text; Figs. 1 to 2 & WO 82/04487 A & EP 81593 & US 4553196 A		1-4,7,8 5,6,9,10		
Y	CD-ROM of the specification and drawings annexed to the request of Japanese Utility Model Application		1-4,7,8		
A	No. 44969/1992 (Laid-open No. 9346/1994), (Yokogawa Electrical Machinery K.K.), 04 February, 1994 (04.02.94), Full text; Figs. 1 to 3 (Family: none)		5,6,9,10		
Y A	JP 8-140286 A (Fujitsu Limited 31 May, 1996 (31.05.96), column 3, lines 33 to 44; Fig.	1	1-4,7,8		
	& US 5610450 A		5,6,9,10		
A A	JP 58-86868 A (NEC Corporation 24 May, 1983 (24.05.1983), Full text; Fig. 2 (Family: none)),	2 1,3-10		
Further	documents are listed in the continuation of Box C.	See patent family annex.			
* Special categories of cited documents: "A" document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance "E" earlier document but published on or after the international filing date "L" document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified) "O" document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means "P" document published prior to the international filing date but later that the priority date chimself.		"Y" later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art document member of the same patent family			
Date of the actual completion of the international search 17 August, 2001 (17.08.01)		Date of mailing of the international search report 28 August, 2001 (28.08.01)			
Name and mailing address of the ISA/ Japanese Patent Office		Authorized officer			
Facsimile No.		Telephone No.			

Form PCT/ISA/210 (second sheet) (July 1992)



				101/ 110	1,01014
		(国際特許分類 (IPC) 1/00, H02J		9/06	
B. 調査を	行った八郎				
	行った分野 最小限資料(国際4	特許分類(IPC))			···
		1/00, H02J	7/00, H02J	9/06	
日本国集 日本国公 日本国登	在 注明等用新案公報 注錄実用新案公報	Tった分野に含まれるもの 1922-1996年 1971-2001年 1994-2001年 1996-2001年			
国際調査で使り	用した電子データ〜	ベース(データベースの名称	休、調査に使用した用語)		
C. 関連する	ると認められる文献	\			
引用文献の カテゴリー*	引用文献名	及び一部の箇所が関連する	シャナ その関連する管	示の事 示	関連する
Y A	JP 57- 17.12月.	206231 A (表 . 1982 (17. 1 2/04487 A、	式会社日立製作所) 2.82)全文 第	· § 1 — 2 図	請求の範囲の番号1-4,7,85,6,9,
Y	& US 4	553196 A 案登録出願4-449			10
A	願公開6-9 記録したCD・	346号)の願書に初 - R OM(横川電機構 - 94)全文 第1-	対した明細書及び図 式会社) 4.2月.	面の内容を 1994	7, 8 5, 6, 9, 10
図 C欄の続き	にも文献が列挙さ	れている。	□ パテントファミ	リーに関する別	紙を参照。
* 引用文献のカテゴリー 「A」特に関連のある文献ではなく、一般的技術水準を示すもの 「E」国際出願日前の出願または特許であるが、国際出願日以後に公表されたもの 「L」優先権主張に疑義を提起する文献又は他の文献の発行日若しくは他の特別な理由を確立するために引用する文献(理由を付す) 「O」口頭による開示、使用、展示等に言及する文献 「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願 「A」特に関連のある文献の先日とのではなく、発明の原理又は理論の理解のために引用するもの「X」特に関連のある文献であって、当該文献のみで発明の新規性又は進歩性がないと考えられるもの「Y」特に関連のある文献であって、当該文献と他の1以上の文献との、当業者にとって自明である組合せによって進歩性がないと考えられるもの「P」国際出願日前で、かつ優先権の主張の基礎となる出願 「&」同一パテントファミリー文献				明の原理又は理論 該文献のみで発明 られるもの 該文献と他の1以 明である組合せに	
国際調査を完了 	17.	08.01	国際調査報告の発送日	28.0	8.01
日本国 郵	名称及びあて先 特許庁(ISA/ 便番号100-8 千代田区最が関三	915	特許庁審査官(権限のお 赤穂 隆雄 電話番号 03-358		5T 7926 内線 6701



C(続き).	関連すると認められる文献	
引用文献の カテゴリー*		関連する
Y .	JP 8-140286 A (富士通株式会社) 31.5月.1996 (31.05.96) 第3欄33-44行	請求の範囲の番号1-4,7,8
A	第5図 & US 5610450 A	5, 6, 9,
Y A	JP 58-86868 A (日本電気株式会社) 24.5月.1983 (24.05.1983) 全文 第2図 (ファミリーなし)	2 1, 3-10
	•	

様式PCT/ISA/210 (第2ページの続き) (1998年7月)